# Document made available under the Patent Cooperation Treaty (PCT)

International application number: PCT/JP05/006160

International filing date: 30 March 2005 (30.03.2005)

Document type: Certified copy of priority document

Document details: Country/Office: JP

Number: 2005-095861

Filing date: 29 March 2005 (29.03.2005)

Date of receipt at the International Bureau: 12 May 2005 (12.05.2005)

Remark: Priority document submitted or transmitted to the International Bureau in

compliance with Rule 17.1(a) or (b)



# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日

Date of Application: 2005年 3月29日

出 願 番 号

 Application Number:
 特願2005-095861

バリ条約による外国への出願 に用いる優先権の主張の基礎 となる出願の国コードと出願 番号

JP2005-095861

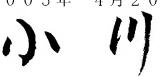
The country code and number of your priority application, to be used for filing abroad under the Paris Convention, is

出 願 人 三菱樹脂株式会社

Applicant(s):

2005年 4月20日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office





【書類名】 特許願 【整理番号】 150221 【提出日】 平成17年 3月29日 特許庁長官殿 【あて先】 【国際特許分類】 B32B 27/00 B32B 27/36 【発明者】 滋賀県長浜市三ツ矢町5番8号 三菱樹脂株式会社 長浜工場内 【住所又は居所】 【氏名】 山田 剛幹 【発明者】 【住所又は居所】 滋賀県長浜市三ツ矢町5番8号 三菱樹脂株式会社 長浜工場内 【氏名】 浩一郎 谷口 【発明者】 【住所又は居所】 滋賀県長浜市三ツ矢町5番8号 三菱樹脂株式会社 長浜工場内 【氏名】 宮崎 英安 【特許出願人】 【識別番号】 0 0 0 0 0 6 1 7 2 【氏名又は名称】 三菱樹脂株式会社 【代理人】 【識別番号】 100072084 【弁理士】 【氏名又は名称】 竹内 三郎 【選任した代理人】 【識別番号】 100110962 【弁理士】 【氏名又は名称】 市澤 道夫 【電話番号】 03-3506-8001 【連絡先】 担当 【手数料の表示】 【予納台帳番号】 0 3 3 2 1 5 【納付金額】 16,000円 【提出物件の目録】 【物件名】 特許請求の範囲 【物件名】 明細書 1

【物件名】

【包括委任状番号】

要約書

0107787

# 【書類名】特許請求の範囲

#### 【請求項1】

表面層(I)と少なくとも2層の中間層(II)及び(III)とを有する積層フィルムであって、前記各層が下記樹脂を主成分としてなり、100  $\mathbb C$  の温水中に10 秒間浸漬したときの少なくとも一方向の熱収縮率が60%以上であり、且つ、 $80\mathbb C$  のシリコンオイル中に10 秒間浸漬したときのフィルム主収縮方向の最大収縮応力が10 MP a 以下であることを特徴とする熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム。

表面層(I):環状オレフィン系樹脂と、示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が80℃以上125℃以下であるポリエチレン系樹脂(A)との質量比が90/10乃至50/50である混合樹脂。

中間層(II):示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が 125℃以下であるポリエチレン系樹脂(B)。

中間層(III):環状オレフィン系樹脂と、示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が125  $\mathbb{C}$  を越え、かつ140  $\mathbb{C}$  以下であるポリエチレン系樹脂(C)との質量比が90/10 乃至60/40 である混合樹脂。

#### 【請求項2】

前記表面層(I)、中間層(II)及び中間層(III)のいずれか一層又は二層以上の層が、各層を構成する樹脂 100質量部に対して低分子化合物(D)を1質量部以上15質量部以下の割合で含有する請求項1に記載の熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム。

## 【請求項3】

前記低分子化合物(D)が、液状ポリブテン、液状ポリブタジエン、液状ポリイソプレン、液状水素化ポリブタジエン、液状水素化ポリイソプレン、及び流動パラフィンからなる群から選ばれる少なくとも1種である請求項2に記載の熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム。

## 【請求項4】

フィルム全体の厚みに対する前記中間層(III)の厚み比が25%以上75%以下である請求項1乃至3のいずれかに記載の熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム。

## 【請求項5】

フィルム主収縮方向と直交する方向のJIS K7127に準拠して測定される引張弾性率が1200MPa以上である請求項1乃至4のいずれかに記載の熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム

#### 【請求項6】

比重が 0.98以下である請求項1乃至5のいずれかに記載の熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム。

#### 【請求項7】

請求項1乃至6のいずれかに記載の熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムの片面、又は両面に印刷層が形成されてなり、かつ印刷層が形成された後の比重が1.00未満であることを特徴とする熱収縮性ラベル。

## 【請求項8】

請求項7に記載の熱収縮性ラベルが装着された容器。

## 【書類名】明細書

【発明の名称】熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム、熱収縮性ラベル及び該ラベルを 装着した容器

#### 【技術分野】

# $[0\ 0\ 0\ 1]$

本発明は、ポリオレフィン系樹脂を主材として含有し、熱を加えると収縮する特性を備えた熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム、該フィルムを用いた熱収縮性ラベル、及び該ラベルを装着した容器に関する。

# 【背景技術】

#### $[0\ 0\ 0\ 2]$

ジュース等の飲料水を充填して販売する瓶又はペットボトルなどの容器には、他社商品との差異化や商品の視認性向上の目的として、印刷が施された熱収縮性ラベルを容器の外側に装着されていることが多く、この際に用いられる熱収縮性ラベルの材質としては、ポリスチレン系、ポリエステル系、ポリ塩化ビニル系、ポリオレフィン系等の材料が使用されている。

## [00003]

近年、ペットボトル等に装着する熱収縮性ラベルには、生産性向上のため、ボトルへのラベル被覆工程において低温、短時間で高度な収縮仕上がり外観が得られることが要求されるようになってきている。また同時に、自然収縮率の小さい特性も要求されるようになってきている。この自然収縮とは、室温下や夏場の保管倉庫内において徐々に収縮がおこる現象で、自然収縮率が大きいと、フィルム寸法が変化したり、ロール巻きにした状態では変形等により包装時や二次加工時にトラブルが生じたりする場合がある。

## $[0\ 0\ 0\ 4\ ]$

ところで、最近、資源節約や環境汚染防止の観点から、使用後に回収されたペットボトルからペットフレークやペレットを再生することが多くなるように連れ、熱収縮性ラベルの比重を1.00未満とすることが要望されるようになってきている。ペットボトルの再生工程では、選別され粉砕されたペットボトルから比重分離機と風力分離機とを用いて熱収縮性ラベル粉砕体を除去することが行われており、単位時間当たりの処理能力を大きくする観点から、比重分離機で選別除去可能な比重1.00未満の熱収縮性ラベルが要望されている。

#### [0005]

このような比重1.00未満の熱収縮性フィルムとしては、ポリエチレン系樹脂やポリプロピレン系樹脂等のポリオレフィン系樹脂による延伸フィルムが挙げられる。しかし、これらのフィルムは、フィルムの腰(常温での剛性)や収縮特性が不足していたり、自然収縮率が大きく収縮仕上がり性が良くなかったり等の課題を有していた。

#### $[0\ 0\ 0\ 6]$

上記課題を改善する技術としては、例えば環状オレフィン系樹脂からなる表裏層とポリエチレン系共重合樹脂を主成分とする樹脂からなる中間層とを有する熱収縮性ポリオレフィン系フィルムが開示されている(例えば、特許文献 1 参照)。

#### $[0\ 0\ 0\ 7\ ]$

しかし、このフィルムは、低比重化の課題は達成されるが、フィルム全体としての腰(常温での剛性)が低く、また、表裏層の環状オレフィン系樹脂が耐油性に劣るため、例えば人がフィルムの表面を手で触った場合には、指紋等の油脂成分が付着し易く、その状態で熱収縮をさせてしまうと、その油脂付着部分に白化や微細なクラックが生じる現象(以下、「指紋白化」と称する)が発生し、商品価値を低下させる等の課題があった。

#### [0008]

さらに、環状オレフィン系樹脂100質量部に対し、直鎖状低密度ポリエチレン樹脂60質量部以上150質量部以下を混合した樹脂を主成分とする表裏層と、プロピレンー&ーオレフィンランダム共重合体を主成分とする中間層とを有する熱収縮性ポリオレフィン系フィルムが開示されている(例えば、特許文献2参照)。

# [0009]

上記フィルムでは、前記耐指紋白化性が改良されているものの、表裏層の環状オレフィン系樹脂及び/又は直鎖状低密度ポリエチレン樹脂と中間層のプロピレンー&ーオレフィンランダム共重合体との相溶性が劣るため、フィルムの耳等のトリミングロス等から発生するリサイクル樹脂を添加(以下、「再生添加性」と称する)した際に、フィルム全体の透明性が低下しやすいことや表裏層と中間層との層間接着強度が不十分な場合がある等の課題があった。

#### $[0 \ 0 \ 1 \ 0]$

また、一般にポリプロピレンは剛性が高いため、積層することにより表裏層(環状オレフィン含有層)の収縮を阻害してフィルムの収縮特性が低下しやすい傾向がある。収縮特性を向上させるべく低温で延伸すると、自然収縮が大きくなり過ぎて寸法安定性が低下してしまうほか、加熱収縮時の応力も高くなってしまうため、収縮仕上がり性が悪くなるという課題があった。

## $[0\ 0\ 1\ 1]$

一方、密度 0.94g/cm<sup>3</sup>未満のポリオレフィン系樹脂からなる層と、環状オレフィン系樹脂 70質量%以上 90質量%以下と結晶性ポリオレフィン系樹脂 10質量%以上 30質量%以下との組成物からなる層を有する積層体を延伸した熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムが開示されている(例えば、特許文献 3参照)。

#### $[0\ 0\ 1\ 2]$

上記フィルムでは、比重1.00未満(以下、「低比重化」と称する)にするという課題は達成されているものの、表面層が環状オレフィンと高密度ポリエチレンの混合樹脂であるため、延伸時又は収縮時に2成分の弾性率の相違に起因したフィルムの表面荒れが生じ、透明性が低下するといった課題があった。また、フィルム全体としての腰(常温での剛性)が低いため、ペットボトル等の容器に製袋したフィルムをラベリングマシン等で被せる際に斜めに被る、フィルムの腰折れ等で歩留まりが低下しやすい等の課題があった。

# $[0\ 0\ 1\ 3]$

【特許文献1】特開2001-315260号公報

【特許文献2】特開2002-234115号公報

【特許文献3】特開2000-202951号公報

#### 【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

#### $[0\ 0\ 1\ 4]$

本発明は、上記従来技術の課題を解決するためになされたものであり、本発明の課題は、収縮特性、耐指紋白化性、フィルムの腰(常温での剛性)、透明性に優れ、かつ自然収縮、収縮応力が低減された熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム、該フィルムを用いた熱収縮性ラベル、及び該ラベルを装着した容器を提供することにある。

# 【課題を解決するための手段】

#### $[0\ 0\ 1\ 5]$

本発明者らは、環状オレフィン系樹脂とポリエチレン系樹脂とを用いた層構成につき鋭意検討を重ねた結果、環状オレフィン系樹脂と所定のポリエチレン系樹脂とを組み合わせた層構成を有する積層フィルムであれば、上記課題を解決できることを見出し、本発明を完成するに至った。

#### $[0\ 0\ 1\ 6]$

すなわち、本発明の課題は、表面層(I)と少なくとも2層の中間層(II)及び(III)とを有する積層フィルムであって、前記各層が下記樹脂を主成分としてなり、I00℃の温水中にI0秒間浸漬したときの少なくとも一方向の熱収縮率がI60%以上であり、I100℃のシリコンオイル中にI10秒間浸漬したときのフィルム主収縮方向の最大収縮応力がI10MPa以下であることを特徴とする熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム(以下「本発明のフィルム」ともいう)により達成される。

表面層(I):環状オレフィン系樹脂と、示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が80℃以上125℃以下であるポリエチレン系樹脂(A)との質量比が90/10乃至50/50である混合樹脂。

中間層(II):示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が 125℃以下であるポリエチレン系樹脂(B)。

中間層(III):環状オレフィン系樹脂と、示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が125  $\mathbb{C}$  を越え、かつ140  $\mathbb{C}$  以下であるポリエチレン系樹脂(C)との質量比が90/10 乃至60/40 である混合樹脂。

## 【発明の効果】

## $[0\ 0\ 1\ 7]$

本発明のフィルムは、上記構成と特性を備えているため、優れたフィルムの腰(常温での剛性)、耐指紋白化性、収縮仕上がり性及び透明性が得られると共に、自然収縮と収縮 応力を抑えることができ、ペットボトルのラベル用途等に好適な熱収縮性ポリオレフィン 系積層フィルムを提供することができる。

また、本発明であれば、表面層(I)及び中間層(II)、(III)が環状オレフィン系 樹脂及び/又はポリエチレン系樹脂で構成されているため、製造工程で生じるフィルム耳 等のトリミングロス等をリサイクル樹脂として再添加することができ(以下、この特性を 「再生添加性」という)、かつフィルムの比重が低く、ペットボトルの再生工程で精度の 良い比重分離が可能な熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを提供することができる。

## 【発明を実施するための最良の形態】

## [0018]

以下、本発明のフィルム、該フィルムを用いた熱収縮性ラベル(以下「本発明のラベル」ともいう)、及び該ラベルを装着した容器(以下「本発明の容器」ともいう)につき、さらに詳細に説明する。

## $[0\ 0\ 1\ 9]$

なお、本明細書において、「主成分としてなる」とは、各層を構成する樹脂の作用・効果を妨げない範囲で、他の成分を含むことを許容する趣旨である。さらに、この用語は、具体的な含有率を制限するものではないが、各層の構成成分全体の70質量%以上、好ましくは80質量%以上、さらに好ましくは85質量%以上を占める成分である。また、本明細書における数値範囲の上限値及び下限値は、本発明が特定する数値範囲内から僅かに外れる場合であっても、当該数値範囲内と同様の作用効果を備えている限り本発明の均等範囲に包含するものとする。

#### [0020]

#### 【熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルム】

本発明のフィルムは、表面層(I)と少なくとも 2 層の中間層(II)及び(III)とを有する積層フィルムであって、表面層(I)が、環状オレフィン系樹脂と、 $Im 8 0 \mathbb{C}$ 以上  $125\mathbb{C}$ 以下のポリエチレン系樹脂(A)との混合樹脂を主成分として含有し、中間層(II)が、 $Im 125\mathbb{C}$ 以下のポリエチレン系樹脂(B)を主成分として含有し、中間層(III)が環状オレフィン系樹脂と、 $Im 125\mathbb{C}$ を越え  $140\mathbb{C}$ 以下のポリエチレン系樹脂(C)との混合樹脂を主成分として含有するものである。

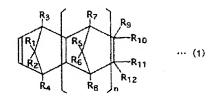
## [0021]

<環状オレフィン系樹脂>

表面層(I)と中間層(III)で用いられる環状オレフィン系樹脂は、特に限定されるものではないが、エチレンと下記一般式(1)で表される環状オレフィンとが結合した樹脂を用いることが好ましい。

## [0022]

# 【化1】



#### [0023]

一般式(1)中、 $R_1$ 乃至 $R_{12}$  は水素原子又は炭化水素基であって、それぞれ同一であっても異なっていてもよい。また、 $R_5$ と $R_{10}$ 、又は $R_{11}$ と $R_{12}$ とは一体化して 2 価の炭化水素基を形成してもよい。また、 $R_3$ 又は $R_{10}$ と、 $R_{11}$ 又は $R_{12}$ とは互いに環を形成してもよい。n は 0 又は正の整数であって、 $R_5$ ~ $R_8$ が複数回繰り返される場合には、これらはそれぞれ同一であっても異なっていてもよい。

# [0024]

上記一般式(1)で表される環状オレフィンの一例としては、例えば、nが0又は1の骨格を有する下記一般式(2)又は(3)で表される環状オレフィン化合物を挙げることができる。

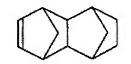
# [0025]

【化2】



... (2)

【0026】



... (3)

#### $[0 \ 0 \ 2 \ 7]$

上記一般式(1)乃至(3)で表される環状オレフィン化合物の具体例としては、ビシクロ [2.2.1] ヘプトー 2-xン誘導体、テトラシクロ [4.4.0.1 $^2$ .5.1 $^7$ .16] ー 3-8 デ セン誘導体、ヘキサシクロ [6.6.1.1 $^3$ .6.1 $^1$ 0.1 $^3$ .0 $^2$ .7.0 $^9$ .1 $^4$ ] ー 4-ヘプタデセン誘導体、オクタシクロ [8.8.0.1 $^2$ .9.1 $^4$ .7.1 $^1$ 1.18.1 $^3$ .16.0 $^3$ .8.012.17] ー 5-8 ドコセン誘導体、ペンタシクロ [6.6.1.1 $^3$ .6.0 $^2$ .7.0 $^9$ .1 $^4$ ] ー 4-ヘキサデセン誘導体、ヘプタシクロー 5-x1.1 $^3$ .6.0 $^2$ .7.0 $^9$ .1 $^4$ ] ー 4-0、キサデセン誘導体、トリシクロ [4.3.0.1 $^2$ .5] ー 3-9 ンデセン誘導体、ペンタシクロー 10.5.1.113.6.012.7.013.6.012.7.013.6.012.7.013.6.013.7.013.6.014.0.114.7.113.6.014.0.115.119.115.119.111.119 ー 11.119 ー 11.111

#### [0028]

上記環状オレフィンとエチレンとの結合形態は特に制限されず、ランダム共重合体、環状オレフィン開環(共)重合体、環状オレフィン開環(共)重合体の水素化物、及びこれ

らの(共)重合体のグラフト変性物のいずれであってもよい。環状オレフィン系樹脂が、エチレンと上記一般式(1)乃至(3)で表される環状オレフィンとのランダム共重合体である場合、エチレン以外の $\alpha$ ーオレフィンを含むものや、第3成分としてブタジエン、イソブレン等を含有するものであってもよい。またこの際、 $\alpha$ ーオレフィンは、直鎖状でも分岐状であってもよい。好ましくは農素原子数が2以上20以下の $\alpha$ ーオレフィンは、をさい、1ーオクテン、1ーデセン、1ードデセン、1ーテトラデセン、1ーへキャン、1ーオクタデセン、1ーエイコセン等の農素原子数が2以上20以下の直鎖状 $\alpha$ ーオンテン、4ーメチルー1ーベンテン、3ーエチルー1ーベンテン、4ーメチルー1ーベンテン、4ーメチルー1ーベンテン、4ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベキセン、3ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーベンテン、1ーエチルー1ーバン等が挙げることができる。これらの中では、農素原子数が2以上4以下の直鎖状 $\alpha$ ーオレフィンが好ましい。このような直鎖状又は分岐状の $\alpha$ ーオレフィンは、1種単独で又は2種以上を組み合わせて用いることができる。

## [0029]

上記環状オレフィンとエチレンと共重合体の具体例としては、例えば、ノルボルネン、6- メチルノルボルネン、6- エチルノルボルネン、6- n - ブチルノルボルネン、5- プロピルノルボルネン、1- メチルノルボルネン、7- メチルノルボルネン、5 , 6- ジメチルノルボルネン、5- フエニルノルボルネン、5- ベンジルノルボルネン、8- メチルテトラシクロ-3-ドデセン、8- エチルテトラシクロ-3-ドデセン、8- ヘキシルテトラシクロ-3-ドデセン、2 , 10- ジメチルテトラシクロ-3-ドデセン、5 , 10- ジメチルテトラシクロ-3-ドデセン等が挙げられる。

#### [0030]

上記環状オレフィン系樹脂は、さらに、例えば、無水マレイン酸、マレイン酸、無水イタコン酸、イタコン酸、(メタ)アクリル酸等の不飽和カルボン酸又はその無水物等の変性剤で変性させたグラフト変性物を用いてもよい。これらの変性剤は、単独で又はそれらを組み合わせて使用することができる。

#### $[0\ 0\ 3\ 1]$

このような環状オレフィン系重合体のグラフト変性物は、所望の変性率になるように上記変性剤を環状オレフィン系重合体に配合してグラフト重合させ製造することもできるし、予め高変性率の変性物を調製し、次いでこの変性物と未変性の環状オレフィン系重合体とを所望の変性率になるように混合することにより製造することもできる。

#### $[0\ 0\ 3\ 2]$

環状オレフィン系重合体と変性剤とから環状オレフィン系重合体のグラフト変性物を得るには、従来公知のポリマー変性方法を広く適用することができる。たとえば溶融状態にある環状オレフィン系重合体に変性剤を添加してグラフト重合(反応)させる方法、あるいは環状オレフィン系重合体の溶媒溶液に変性剤を添加してグラフト反応させる方法等によりグラフト変性物を得ることができる。

## [0033]

このようなグラフト反応は、通常60℃以上350℃以下の温度で行われる。またグラフト反応は、有機過酸化物およびアゾ化合物等のラジカル開始剤の共存下に行うことができる。

#### $[0\ 0\ 3\ 4\ ]$

以上説明した環状オレフィン系樹脂は、1種のみを単独で、又は2種以上を混合して用いることもできる。

#### [0035]

上記環状オレフィン系樹脂は、含まれる環状オレフィン系樹脂の種類とその含有量とにより種々のガラス転移温度(Tg)を有することになる。

上記環状オレフィン系樹脂のTgは、50℃以上、好ましくは55℃以上、さらに好ま

しくは60 C以上であり、かつ140 C以下、好ましくは130 C以下、さらに好ましくは110 C以下であることが望ましい。 T g が50 C以上あれば、自然収縮が大き過ぎることがなく寸法安定性が良好なフィルムとなりやすく、実用上好ましい。一方、 T g が 140 C以下であれば、必要に応じて可塑剤等を添加することにより、実用温度域(70 C以上90 C以下程度)において充分な熱収縮率を得ることができ、好ましい。

なお、上記Tgは、粘弾性スペクトロメーターDVA-200(アイティ計測(株)製)を用いて、振動周波数10Hz、歪み0.1%、昇温速度3℃/分で測定し、得られたデータから損失弾性率(E")のピーク値を求め、その時の温度をTgとするものである

## [0036]

上記環状オレフィン系樹脂は、好ましくは非晶性又は低結晶性の樹脂であり、X線回折法によって測定される結晶化度が、通常20%以下であり、好ましくは10%以下、さらに好ましくは2%以下である。

# [0037]

上記環状オレフィン系樹脂は、135  $\mathbb C$ のデカリン中で測定される極限粘度  $[\eta]$  が、通常 0.01 d1 / g 以上、好ましくは 0.03 d1 / g 以上、さらに好ましくは 0.05 d1 / g 以上であり、かつ 20 d1 / g 以下、好ましくは 10 d1 / g 以下、さらに好ましくは 5 d1 / g 以下である。また、上記環状オレフィン系樹脂のメルトフローレート(MFR)は、特に限定されるものではないが、通常、MFR(JIS K7210、温度: 190  $\mathbb C$ 、荷重: 21.18 N)が 0.2 g / 10 m i n 以上、好ましくは 0.5 g / 10 m i n 以上であり、かつ 10 g / 10 m i n 以下、好ましくは 5 g / 10 m i n 以下

## [0038]

上記環状オレフィン系樹脂は、公知の方法に準じて製造することができ、例えば、特開昭 60-168708 号公報、特開昭 61-120816 号公報、特開昭 61-115916 号公報、特開昭 61-271308 号公報、特開昭 61-272216 号公報、特開昭 62-252406 号公報、特開昭 62-252406 号公報等に記載されている方法に準じて製造することができる。

# [0039]

上記環状オレフィン系樹脂は、表面層(I)と中間層(III)において同一の樹脂を用いても、異なる樹脂を用いても構わない。特に、表面層(I)と中間層(III)に用いられる環状オレフィン系樹脂のTgに差異があるもの、具体的には3C以上20C以下程度、特に5C以上15C以下程度のTg差があるものが好ましい。より具体的には、中間層(III)に低Tgの環状オレフィン系樹脂を用い、かつ表面層(I)に高Tgの環状オレフィン系樹脂を用い、かつ表面層(I)に高Tgの環状オレフィン系樹脂を用いるか或いはその逆の場合には、緩やかな収縮挙動等の効果が得られるため好ましい。

## $[0 \ 0 \ 4 \ 0]$

上記環状オレフィン系樹脂は、市販のものを用いることができる。そのような市販品を例示すれば、日本ゼオン(株)製の商品名「乙EONOR」、三井化学(株)製の商品名「アペル」、Ticona社製の商品名「Topas」等を挙げることができる。

## [0041]

<ポリエチレン系樹脂(A)>

表面層(I)で用いられるポリエチレン系樹脂(A)は、示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が80℃以上、好ましくは85℃以上であり、かっ125℃以下、好ましくは120℃以下のポリエチレン系樹脂である。結晶融解ピーク温度(Tm)が80℃以上であれば、フィルム表面の耐熱性が十分維持され、ボトル装着ライン上やホット飲料販売での高温保温時において、フィルム同士がブロッキングする等の問題が生じ難いため好ましい。一方、Tmが125℃以下であれば、延伸時に環状オレフィン系樹脂とポリエチレン系樹脂(A)との弾性率差に起因するフィルム表面上の凹凸の発生、透明性の低下といった、いわゆる外部へーズ等の問題が発生し難いため好ましい

## [0042]

また、上記ポリエチレン系樹脂(A)の密度は、 $0.890g/cm^3$ 以上、好ましくは $0.900g/cm^3$ 以上であり、かつ $0.940g/cm^3$ 以下、好ましくは $0.925g/cm^3$ 以下であることが望ましい。密度が $0.890g/cm^3$ 以上あれば、フィルム表面の耐熱性が維持され、ボトル装着ライン上やホット飲料販売での高温保温時において、フィルム同士がブロッキングする等の問題が生じ難く好ましい。一方、密度が $0.940g/cm^3$ 以下であれば、延伸時に環状オレフィン系樹脂とポリエチレン系樹脂(A)との弾性率差に起因するフィルム表面の凹凸の発生(いわゆる外部ヘーズ)や、透明性の低下、さらにはフィルム全体の低比重化が困難になる等の問題の発生を抑えることができるため好ましい。

## [0043]

上記条件を満たすポリエチレン系樹脂(A)の具体例としては、低密度ポリエチレン樹脂(LDPE)や直鎖状低密度ポリエチレン樹脂(LLDPE)等を例示することができ、特に延伸性や透明性等の点からは、直鎖状低密度ポリエチレン樹脂(LLDPE)を用いることが好ましい。

#### [0044]

上記直鎖状低密度ポリエチレン樹脂(LLDPE)は、エチレンと炭素数 3 以上 2 0 以下、好ましくは炭素数 4 以上 1 2 以下の  $\alpha$  - オレフィンとの共重合体である。  $\alpha$  - オレフィンとしては、プロピレン、1 - ブテン、1 - ペンテン、1 - ペキセン、1 - ペプテン、1 - オクテン、1 - ノネン、1 - デセン、3 - メチル - 1 - ブテン、4 - メチル - 1 - ペンテン等を例示でき、中でも 1 - ブテン、1 - ペキセン、1 - オクテンが好ましい。共重合する  $\alpha$  - オレフィンは 1 種のみを単独で、又は 2 種以上を組み合わせて用いても構わない。

## [0045]

上記ポリエチレン系樹脂(A)のメルトフローレート(MFR)は特に制限されるものではないが、通常、MFR(JIS K7210、温度:190 $\mathbb C$ 、荷重:21.18N)が、1.0g/10min以上、好ましくは1.5g/10min以上であり、かつ15g/10min以下、好ましくは10g/10min以下であるものが好適に用いられる。

ここで、MFRは、用いる環状オレフィン系樹脂との混練分散性や成形加工性等を考慮して選択すればよく、例えば、良好な透明性や混練分散性を得る観点からは、環状オレフィン系樹脂の溶融混練時の粘度から換算されるMFRと近いものを選択することが好ましい。

#### [0046]

上記ポリエチレン系樹脂(A)の製造方法は、特に限定されるものではなく、公知のオレフィン重合用触媒を用いた公知の重合方法、例えばチーグラー・ナッタ型触媒に代表されるマルチサイト触媒やメタロセン系触媒に代表されるシングルサイト触媒を用いた、スラリー重合法、溶液重合法、塊状重合法、気相重合法等、また、ラジカル開始剤を用いた塊状重合法等が挙げられる。

## [0047]

以上説明したポリエチレン系樹脂(A)は、一種のみを単独で、又は2種以上を混合して使用してもよい。なお、本発明において、2種以上のポリエチレン系樹脂を混合して使用し、複数の結晶融解ピーク温度(Tm)が存在する場合には、混合質量比が大きく、最も高い温度を結晶融解ピーク温度とする(各層において同様)。。

#### [0048]

表面層(I)の主成分をなす樹脂は、前記した環状オレフィン系樹脂50質量部以上90質量部以下と、ポリエチレン系樹脂(A)10質量部以上50質量部以下との混合樹脂である。ポリエチレン系樹脂(A)の含有量が10質量部以上であれば、熱収縮時に生じる指紋白化現象を抑制する効果が顕著であり、しかも低比重化を達成しやすく好ましい。

一方、ポリエチレン系樹脂(A)の含有量が50質量部以下であれば、透明性に優れ、自然収縮率の小さなフィルムを得やすく、該フィルムに印刷を施す際のインキ密着性が良好になるため好ましい。このことから表面層で用いられる樹脂は、前記した環状オレフィン系樹脂60質量部以上80質量部以下と、ポリエチレン系樹脂(A)20質量部以上40質量部以下との混合樹脂であることがより好ましい。

# [0049]

<ポリエチレン系樹脂(B)>

本発明の中間層(II)で用いられるポリエチレン系樹脂(B)は、示差走査熱量計で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が125  $\mathbb{C}$ 以下の樹脂である。Tmが125  $\mathbb{C}$ 以下であれば、低温での延伸性が維持され、透明性に優れたフィルムを得やすく好ましい。

結晶融解ピーク温度(Tm)の下限値は特に限定されるものではないが、フィルム全体の耐熱性や剛性(腰)を著しく低下させないためには、50 C以上、好ましくは70 C以上、さらに好ましくは90 C以上であることが望ましい。

# [0050]

上記ポリエチレン系樹脂(B)の密度は $0.940g/cm^3$ 以下であることが好ましい。密度が $0.940g/cm^3$ 以下であれば、低温での延伸性が維持され、実用温度域(7.0  $\mathbb{C}$ 以上9.0  $\mathbb{C}$ 以下程度)において、十分な熱収縮率が得られるため好ましい。一方、ポリエチレン系樹脂(B)の密度の下限値は特に限定されるものではないが、フィルム全体の耐熱性や腰(常温での剛性)を著しく低下させない観点から、 $0.865g/cm^3$ 以上、好ましくは $0.875g/cm^3$ 以上、さらに好ましくは $0.900g/cm^3$ 以上であることが望ましい。

#### $[0\ 0\ 5\ 1]$

上記ポリエチレン系樹脂(B)のメルトフローレート(MFR)は、特に制限されるものではないが、通常、MFR(JIS K7210、温度:190 $^{\circ}$ 、荷重:21.18 N)が、1.0g/10min以上、好ましくは1.5g/10min以上であり、15g/10min以下、好ましくは10g/10min以下であるものが用いられる。ポリエチレン系樹脂(B)のMFRは、均一な厚みのフィルムを得る観点から、表面層(I)と中間層(III)の溶融時の粘度から換算されるMFRと類似するものを選択することが好ましい。

## [0052]

上記条件を満たすポリエチレン系樹脂(B)の具体例としては、低密度ポリエチレン樹脂(LDPE)や直鎖状低密度ポリエチレン樹脂(LLDPE)等が挙げられ、本発明においては、延伸性や透明性等の観点から、直鎖状低密度ポリエチレン樹脂(LLDPE)が好適に用いられる。

#### $[0\ 0\ 5\ 3]$

上記直鎖状低密度ポリエチレン系樹脂(LLDPE)は、エチレンと炭素数 3 以上 2 0 以下、好ましくは炭素数 4 以上 1 2 以下の $\alpha$  - オレフィンとの共重合体である。 $\alpha$  - オレフィンとしては、例えば、プロピレン、1 - ブテン、1 - ペンテン、1 - ペンテン、1 - ペンテン、1 - オクテン、1 - オクテン、1 - ブテン、1 - オクテン、1 - オクテン、1 - オクテン、1 - オクテンが好ましい。共重合させる $\alpha$  - オレフィンは、1 種のみを単独で、又は 2 種以上を組み合わせて用いても構わない。

#### $[0\ 0\ 5\ 4]$

上記ポリエチレン系樹脂(B)の製造方法は特に限定されるものではなく、公知のオレフィン重合用触媒を用いた公知の重合方法、例えばチーグラー・ナッタ型触媒に代表されるマルチサイト触媒やメタロセン系触媒に代表されるシングルサイト触媒を用いた、スラリー重合法、溶液重合法、塊状重合法、気相重合法等、また、ラジカル開始剤を用いた塊状重合法等が挙げられる。

#### [0055]

以上説明したポリエチレン系樹脂(B)は、一種のみを単独で、又は2種以上を混合し

て使用してもよい。なお、本発明において、2種以上のポリエチレン系樹脂を混合して使用し、複数の結晶融解ピーク温度(Tm)を有する場合には、混合質量比が大きく、かつピークを示す最も高い温度を結晶融解ピーク温度とする。

## [0056]

<ポリエチレン系樹脂(C)>

本発明の中間層(III)で用いられるポリエチレン系樹脂(C)は、示差走査熱量計(DSC)で測定される結晶融解ピーク温度(Tm)が125 Cを越え、好ましくは130 C以上であり、かつ140 C以下のポリエチレン系樹脂が好適に用いられる。Tmが125 Cを越えていれば、腰(常温での剛性)の高いフィルムとすることができ、さらに透明性を良好に維持できる点で好ましい。一方、Tmが140 C以下であれば、低温での延伸性が維持され実用温度域(70 C以上90 C以下程度)において十分な熱収縮率が得られるため好ましい。

## [0057]

上記ポリエチレン系樹脂(C)の密度は、上記ポリエチレン系樹脂(A)及びポリエチレン系樹脂(B)よりも高いものが好ましい。具体的には $0.940g/cm^3$ を越え、 $0.970g/cm^3$ 以下、好ましくは $0.945g/cm^3$ 以上 $0.965g/cm^3$ 以下の高密度ポリエチレン系樹脂(HDPE)であることが望ましい。密度が $0.940g/cm^3$ を越えていれば、腰(常温での剛性)の高いフィルムとすることができ、また、フィルムの透明性を良好にすることができる点で好ましい。一方、密度が $0.970g/cm^3$ 以下であれば、低温での延伸性が維持され、実用温度域(70C以上90C以下程度)において十分な熱収縮率が得られるため好ましい。

## [0058]

上記ポリエチレン系樹脂(C)のメルトフローレート(MFR)は特に制限されるものではないが、MFR(JIS K7210、温度:190℃、荷重:21.18N)が1.0g/10min以上、好ましくは1.5g/10min以上であり、15g/10min以下、好ましくは10g/10min以下であるものが好適に用いられる。ここで、ポリエチレン系樹脂(C)のMFRは、用いる環状オレフィン系樹脂との混練分散性や成形加工性等を考慮して適宜選択することができ、良好な透明性や混練分散性を得るためには、環状オレフィン系樹脂の粘度と近似し得るようなMFRを選択することが好ましい。

#### [0059]

上記ポリエチレン系樹脂(C)の製造方法は特に限定されるものではなく、公知のオレフィン重合用触媒を用いた公知の重合方法、例えばチーグラー・ナッタ型触媒に代表されるマルチサイト触媒やメタロセン系触媒に代表されるシングルサイト触媒を用いた重合法等が挙げられる。

#### [0060]

以上説明したポリエチレン系樹脂(C)は、一種のみを単独で、又は2種以上を混合して使用してもよい。

#### $[0\ 0\ 6\ 1]$

中間層(III)の主成分をなす樹脂は、前記した環状オレフィン系樹脂60質量部以上、90質量部以下と、ボリエチレン系樹脂(C)10質量部以上40質量部以下との混合樹脂である。ボリエチレン系樹脂(C)の含有量を10質量部以上とすることにより、フィルムの低比重化や耐衝撃性及び経済性を向上させる効果を十分得ることができる。一方、ポリエチレン系樹脂(C)の含有量を40質量部以下とすることにより、透明性に優れ、自然収縮率の小さなフィルムを得やすく、低温での延伸性を維持することができ、実用温度域(70℃以上90℃以下程度)において十分な熱収縮率が得られるため好ましい。この点から、本発明の中間層(III)で用いられる樹脂は、前記した環状オレフィン系樹脂65質量部以上85質量部以下と、ポリエチレン系樹脂(C)15質量部以上35質量部以下との混合樹脂であることがより好ましい。

#### $[0\ 0\ 6\ 2]$

< 低分子化合物>

本発明において、表面層(I)、中間層(II)及び中間層(III)のいずれか一層又は二層以上の層に低分子化合物(D)を含有させることができる。表面層(I)、中間層(II)及び中間層(III)のいずれかに低分子化合物(D)を含有させることにより、フィルムの延伸性や収縮特性の向上と収縮応力の低減が期待できる。

## [0063]

低分子化合物(D)は、数平均分子量が概略10,000以下、通常5,000以下の 範囲の分子量を持つ可塑剤、すなわち添加する相手側の樹脂のガラス転移温度(Tg)を 低下させる機能を備えた化合物であり、各層に含有させた際に外観上分離しない程度の相 溶性、特に透明乃至半透明の状態である程度の相溶性を有するものが好ましい。具体的に は、通常、塩化ビニル樹脂に対する可塑剤として知られているもの、すなわちフタル酸ジ - n - ブチル、フタル酸ジ- 2 -エチルヘキシル、フタル酸ジ- n - オクチル、フタル酸 ジイソオクチル、フタル酸オクチルデシル、フタル酸ジイソデシル、フタル酸ブチルベン ジル、イソフタル酸ジー2ーエチルヘキシル等のフタル酸系可塑剤、アジピン酸ジー2ー エチルヘキシル、アジピン酸ジーnーデシル、アジピン酸ジイソデシル、セバシン酸ジブ チル、セバシン酸ジー2-エチルヘキシル等の脂肪族エステル系可塑剤、トリメリット酸 トリオクチル、トリメリット酸トリデシル等のトリメリット酸系可塑剤、ピロメリット酸 テトラオクチル等のピロメリット酸系可塑剤、リン酸トリブチル、リン酸トリー2-エチ ルヘキシル、リン酸2-エチルヘキシルジフェニル、リン酸トリクレジル等のリン酸エス テル系可塑剤、ジオクチルアジペート、ジオクチルセバケート等の脂肪族二塩基酸エステ ル類、エポキシ化大豆油、エポキシ化アマニ油、エポキシ化ヒマシ油、エポキシ化サフラ ワー油、エポキシステアリン酸エステル、エポキシヘキサヒドロフタル酸ジオクチル等の エポキシ系可塑剤や、液状ポリブテン、液状ポリブタジエン、液状ポリイソプレン、液状 水素化ポリブタジエン、液状水素化ポリイソプレン、液状ブチルゴム、流動バラフィン等 が例示できる。中でも相溶性の観点から、液状ポリブテン、液状ポリブタジエン、液状ポ リイソプレン、液状水素化ポリブタジエン、液状水素化ポリイソプレン、及び流動バラフ ィンから選はれる少なくとも1種を好適に使用できる。また、上記低分子化合物は単独で 、又は2種以上を組み合わせて用いてもよい。

# $[0\ 0\ 6\ 4]$

上記低分子化合物(D)の添加量は、各層の主成分である樹脂100質量部に対し、1質量部以上、好ましくは2質量部以上であり、かつ15質量部以下、好ましくは10質量部以下の範囲で含有させることができる。低分子化合物(D)の含有量が各層の主成分である樹脂100質量部に対して1質量部以上であれば、フォルムの延伸性が良好であり、かつフィルムの低温収縮特性と収縮応力が十分に抑制され好ましい。一方、含有量が15質量部以下であれば、経時的にフィルム表面がブリードしてフィルム同士がブロッキングすることを抑えられるとともに、耐衝撃性の低下を抑えられるため好ましい。

## [0065]

上記低分子化合物(D)は、市販のものを用いることができる。そのような市販品を例示すれば、新日本石油化学(株)製の商品名「日石ポリブテン」「日本ポリブタジエン」、旭電化工業(株)製の商品名「アデカサイザー」、出光興産(株)製の商品名「ダイアナプロセスオイル」等が挙げられる。

## [0066]

#### < 炭化水素樹脂類 >

また、表面層(I)、中間層(II)及び中間層(III)のいずれか一層又は二層以上の層に、必要に応じて炭化水素樹脂類を含有させることもできる。表面層(I)に炭化水素樹脂類を含有させることにより、フィルム表面の光沢度や収縮特性が向上するという効果が得られ、さらに中間層(II)及び/又は中間層(III)に含有させることにより、延伸性や収縮特性の向上が期待できる。

# [0067]

前記炭化水素樹脂類としては、例えば、石油樹脂として、シクロペンタジエン又はその 二量体からの脂環式石油樹脂やC9成分からの芳香族石油樹脂等が例示でき、また、テル ペン樹脂として、βーピネンからのテルペン樹脂やテルペンーフェノール樹脂等が例示でき、また、ロジン系樹脂として、ガムロジン、ウッドロジン等のロジン樹脂、グリセリンやペンタエリスリトール等で変性したエステル化ロジン樹脂等が例示できる。

## [0068]

農化水素樹脂類が石油樹脂、テルペン系樹脂、ロジン系樹脂又はこれらの水素添加物のいずれかである場合、それらの分子量に応じた種々の軟化温度を有する樹脂が存在するが、本発明では、軟化温度が100 C以上、好ましくは110 C以上であり、かつ150 C以下、好ましくは140 C以下のものが好適に用いられる。炭化水素樹脂類の軟化温度が100 C以上であれば、上記環状オレフィン系樹脂とポリエチレン系樹脂との混合樹脂及び/又はポリエチレン系樹脂に混合した際に、経時的にフィルム表面にブリードし、ブロッキングを招いたり、フィルム全体の機械的強度が低下して破れやすくなったりすることがなく、実用的に好ましい。一方、軟化温度が150 C以下であれば、環状オレフィン系樹脂とポリエチレン系樹脂との混合樹脂及び/又はポリエチレン系樹脂との相溶性が良好に維持され、経時的にブロッキングの発生や透明性の低下を抑えることができる。

## [0069]

上記炭化水素樹脂類の各層における含有量は、各層の主成分である樹脂100質量部に対し、2質量部以上、好ましくは5質量部以上であり、かつ40質量部以下、好ましくは20質量部以下の範囲であることが望ましい。炭化水素樹脂類の含有量が2質量部以上であれば、フィルム表面の光沢度や収縮特性の向上効果が得られるため好ましい。一方、炭化水素樹脂類の含有量が40質量部以下であれば、経時的にフィルム表面にブリードし、フィルム同士がブロッキングしたり、耐衝撃性が低下したりするといった問題を抑えることができる。

## [0070]

上記炭化水素樹脂類は市販品を用いることができ、具体的には三井化学(株)の商品名「ハイレッツ」、「ペトロジン」、荒川化学工業(株)の商品名「アルコン」、ヤスハラケミカル(株)の商品名「クリアロン」、出光興産(株)の商品名「アイマーブ」、トーネックス(株)の商品名「エスコレッツ」等の市販品が挙げられる。

## $[0\ 0\ 7\ 1]$

#### <他の添加物>

さらに、表面層(I)、中間層(II)及び中間層(III)のいずれか一層又は二層以上の層に、上述した成分の他、本発明の効果を著しく阻害しない範囲で、成形加工性、生産性、熱収縮性フィルムの諸物性等を改良・調整するため、フィルムの耳等のトリミングロス等から発生するリサイクル樹脂(本発明では中間層(III)に添加することが好ましい)や、ポリオレフィン系エラストマー及びポリオレフィン系樹脂以外、例えばスチレン系エラストマー等の樹脂や、シリカ、タルク、カオリン、炭酸カルシウム等の無機粒子、酸化チタン、カーボンブラック等の顔料、難燃剤、耐候性安定剤、耐熱安定剤、帯電防止剤、溶融粘度改良剤、架橋剤、滑剤、核剤、可塑剤、老化防止剤等の添加剤を適宜含有させても構わない。

# [0072]

#### <フィルムの層構成>

本発明のフィルムは、表面層(I)と少なくとも2層の中間層(II)及び(III)とを備えたものであればよく、本発明のフィルムの機能を妨げない範囲で、他の層を介層させても、また適宜処理を施す等してもよく、特に限定されるものではない。例えば、表面層(I)と同じ組成の層を、中間層(II)、(III)以外に中間層として形成しても構わない。また、中間層(II)及び(III)は、それぞれ中間層に少なくともI層有していればよく、各々I2層以上有していても構わない。この場合、各層の組成や厚み比に関しては、同一であっても異なっていても構わない。

#### [0073]

具体的な層構成としては、例えば(I)層/(II)層/(II)層/(I)層/(I)層からなる4層構成、(I)層/(II)層/(II)層/(II)層/(II)層/(II)

## $[0\ 0\ 7\ 4]$

本発明において、各層の厚み比は、フィルムの腰等の効果及び作用を考慮して設定することができ、特に限定されるものではないが、中間層(III)のフィルム全体の厚みに対する厚み比が25%以上、好ましくは30%以上、さらに好ましくは35%以上であり、かつ80%以下、好ましくは70%以下、さらに好ましくは65%以下の範囲であることが望ましい。中間層(III)のフィルム全体の厚みに対する厚み比が25%以上であれば、フィルムの腰及び収縮特性が良好であり、自然収縮も十分抑えることができる。一方、厚み比が80%以下であれば、フィルムの透明性、加熱収縮時の収縮応力を適切な範囲に調整できるほか、低比重化も達成しやすい。

また、中間層(II)のフィルム全体の厚みに対する厚み比は5%以上、好ましくは10%以上、さらに好ましくは20%以上であり、かつ50%以下、より好ましくは40%以下であることが望ましい。

表面層(I)はその機能を発揮させる点から、 $1 \mu m$ 以上、好ましくは $2 \mu m$ 以上で、且つ $15 \mu m$ 以下の範囲であることが、フィルムの腰(常温での剛性)、耐指紋白化性、収縮仕上がり性、透明性、自然収縮、再生添加性に優れ、かつ精度良く比重分離可能なフィルムがバランス良く得られる観点から望ましい。

## [0075]

<フィルムの物理的・機械的特性>

本発明のフィルムは、100  $\mathbb{C}$  の温水中に10 秒浸漬したときの少なくとも一方向の熱収縮率が60 %以上であることが重要である。

また、熱収縮率の割合は、ペットボトルの収縮ラベル用途等において比較的短時間(数秒~十数秒程度)で収縮加工工程において適応可能性の可否を判断する際の指標ともなる。すなわち、現在ペットボトルのラベル装着用途に工業的に最も多く用いられている収縮加工機は、収縮加工を行う加熱媒体として水蒸気を用いる蒸気シュリンカーと一般に呼ばれているものであり、熱収縮性フィルムは被覆対象物への熱の影響等の点からできるだけ短時間で十分熱収縮することが必要である。このような工業生産性を考慮すると、上記条件における熱収縮率が60%以上のフィルムであれば、収縮加工時間内に十分に被覆対象物に密着することができると判断することができる。

# [0076]

本発明のフィルムの熱収縮率を上記範囲とするためには、例えば、各層の樹脂又は樹脂の組成を調整するとともに、用いる樹脂の特性、延伸手段、延伸温度に応じて適宜調整すればよい。例えば、熱収縮率を増加したい場合には、表面層(I)及び/又は中間層(II)に含まれる環状オレフィン系樹脂の含有率を増やす、延伸温度を下げる、延伸倍率を上げる等の手段を採用すればよい。

#### $[0\ 0\ 7\ 7]$

また、ペットボトルの収縮ラベル用途においては、本発明のフィルムを80℃の温水中に10秒浸漬したときの、フィルム主収縮方向と直交する方向の熱収縮率が10%以下であることがより好ましい。フィルム主収縮方向と直交する方向の熱収縮率が10%以下のフィルムであれば、収縮後の主収縮方向と直交する方向の対法自体が短くなったり、収縮後の印刷柄や文字のゆがみ等が生じやすかったり、角型ボトルの場合においては縦ひけ等のトラブルが発生し難く、好ましい。

なお、本明細書において「主収縮方向」とは、縦方向(長手方向)と横方向(幅方向)

のうち熱収縮率の大きい方向を意味し、例えば、ボトルに装着する場合にはその外周方向 に相当する方向を意味する。

# [0078]

本発明のフィルムの自然収縮率はできるだけ小さい方が望ましく、熱収縮性フィルムの自然収縮率は、例えば、30%、50%RH雰囲気下で30日間程度放置する条件において 2.0%未満であれば一般的には実用上問題を生じにくい。より好ましくは 1.5%未満である。

本発明のフィルムの自然収縮率を 2.0% 未満とするためには、例えば、表面層(I)と中間層(II)の環状オレフィン系樹脂をガラス転移温度(I g) 5.0  $\mathbb C$ 以上のものを使用したり、表面層(I )と中間層(III)、特に中間層(III)における環状オレフィン系樹脂の含有量を 5.0 質量%以上にしたり、延伸温度を表面層(I )と中間層(III)で使用する樹脂のガラス転移温度(I g)や熱収縮性フィルムに要求される特性によって適宜調整したりすればよい。一般には、概ね 6.0  $\mathbb C$ 以上 1.3.0  $\mathbb C$ 以下、好ましくは 7.0  $\mathbb C$ 以上 1.1.0  $\mathbb C$ 以下の範囲で制御すればよい。なお、自然収縮率に対し、表面層(I )も中間層(III)と同様の機能を有しているが、本発明においては、表面層(I )層の混合組成比は、フィルムに印刷を施す際のインキ密着性という観点をより重視するものである。なお、本発明のフィルムの自然収縮率を 2.0% 未満とする方法が上記の方法に限定されるものではない。

## [0079]

本発明のフィルムの透明性は、通常、全へーズで10%以下であることが好ましく、7%以下であることがより好ましく、5%以下であることがさらに好ましい。フィルムの全へーズが10%以下であれば、クリアーなディスプレー効果が得られるため好ましい。フィルムの全へーズは、例えば、厚さ $50\mu$ mのフィルムをJIS K7105に準拠して測定することができる。

# [0808]

## [0081]

本発明のフィルムは、フィルムの腰(常温での剛性)の観点から、フィルム主収縮方向と直交する方向(以下「直交方向」ともいう)の引張弾性率が1200MPa以上であることが好ましく、1300MPa以上であることがより好ましく、1400MPa以上であることがさらに好ましい。また、フィルム直交方向の引張弾性率の上限は特に制限されないが、通常使用される熱収縮性フィルムの引張弾性率の上限値を考慮すれば、上限値は2500MPa~3000MPa程度であるのが好ましい。

フィルム直交方向の引張弾性率が1200MPa以上であれば、フィルム全体としての腰(常温での剛性)が高く、特にフィルムの厚みを薄くしていった場合にも、ペットボトル等の容器に製袋したフィルムをラベリングマシン等で被せる際に斜めに被る、フィルムの腰折れ等で歩留まりが低下しやすい等の問題点が発生し難く、好ましい。

本発明のフィルムの引張弾性率を1200MPa以上にするためには、例えば、使用する環状オレフィン系樹脂とポリエチレン系樹脂(A)乃至(C)の含有量を各層の混合組

成比と厚み構成比により適宜調整すればよい。特に本発明においては、ポリエチレン系樹脂(C)が含有される中間層(III)をフィルム全体の厚みに対する厚み比を40%以上80%以下、好ましくは50%以上70%以下にすることが望ましい。但し、本発明のフィルム直交方向の引張弾性率を1200MPa以上にする方法がこのような方法に限定されるものではない。

## [0082]

本発明のフィルムは、80℃シリコンオイルに10秒間浸漬したときのフィルム主収縮方向の最大収縮応力が10MPa以下、好ましくは8MPa以下、さらに好ましくは6Mpa以下であることが好ましい。一方、フィルム主収縮方向の最大収縮応力の下限は、ボトルと熱収縮性フィルムとの密着性を維持する観点から0.5MPa以上であることが好ましい。フィルム主収縮方向の最大収縮応力が10MPa以下であれば、蒸気シュリンカーでのラベル装着時、シュリンカー内の温度斑に対して、フィルムの収縮挙動の異なる部位が発生し難く、斑、皺、アバタ等が発生し難いため収縮仕上がり性は良好である。

上記フィルム主収縮方向の最大収縮応力を10MPa以下に調整するためには、各層の樹脂組成を本発明で規定する範囲に調整することが重要である。特に中間層(III)を構成する樹脂組成物において、ポリエチレン系樹脂(C)の混合質量比を40質量部以下にすること(前述したポリエチレン系樹脂(C)の構成の説明参照)が重要である。また、(用いる樹脂組成物のガラス転移温度や熱収縮フィルムに要求される特性によって変える必要はあるが)延伸温度を概ね $60\sim130$  C、好ましくは $70\sim110$  Cの範囲に制御する(後述するフィルムの製造方法の説明参照)のがよい。

## [0083]

本発明のフィルムの耐破断性は、引張伸びにより評価され、23℃及び0℃環境下の引張試験において、特にラベル用途ではフィルムの引き取り(流れ)方向(MD)で伸び率が100%以上、好ましくは200%以上、さらに好ましくは300%以上である。

## [0084]

本発明のフィルムの厚さは特に限定されるものではないが、通常  $20\mu$  m以上、好ましくは  $30\mu$  m以上であり、 $80\mu$  m以下、好ましくは  $70\mu$  m以下の厚さである。フィルムの厚さが  $20\mu$  m以上であれば、フィルムのハンドリング性が良好であり、一方、フィルムの厚さが  $80\mu$  m以下であれば透明性や収縮加工性に優れ、経済的にも好ましい。また、本発明のフィルムは、必要に応じて、コロナ処理、印刷、コーティング、蒸着等の表面処理や表面加工、さらには、各種溶剤やヒートシールによる製袋加工やミシン目加工等を施すことができる。

#### [0085]

<フィルムの製造方法>

本発明のフィルムは、従来公知の製造方法において条件を適宜変更して製造することができ、特に製造方法が限定されるものではない。

#### [0086]

本発明のフィルムの形態は特に限定されず、平面状、チューブ状の何れであってもよいが、生産性(原反フィルムの幅方向に製品として数丁取りが可能)や内面への印刷可能性等の観点から、平面状の形態であることが好ましい。

平面状フィルムの製造方法としては、例えば、複数の押出機を用いて各層で使用する樹脂及び樹脂を溶融し、Tダイから共押出し、チルドロールで冷却固化し、縦方向にロール延伸、横方向にテンター延伸をし、その後、アニール、冷却、必要に応じてコロナ放電処理等を経る工程により、1軸又は2軸方向に延伸されたフィルムを製造する方法が例示できる。また、チューブラー法により製造したフィルムを切り開いて平面状フィルムを製造する方法も適用できる。

#### [0087]

ここで、押出成形温度は、樹脂及び樹脂の流動特性や製膜性等によって適宜調整されるが、概ね260℃以下、好ましくは200℃以上250℃以下の範囲が好適である。また、環状オレフィン系樹脂は、押出時の剪断等によりフィッシュアイ等のブツが発生しやす

いため、飢餓フィード押出や滑剤等を添着させて押出する等の方法を用いることが好ましい。

# [0088]

延伸温度は、用いる樹脂及び樹脂のガラス転移温度(Tg)や熱収縮性フィルムに要求される特性により適宜変更する必要があるが、概ね60 C以上130 C以下、好ましくは70 C以上110 C以下の範囲で制御する。

また、延伸倍率は、用いる樹脂及び樹脂の特性、延伸手段、延伸温度、目的の製品形態等に応じて、主収縮方向には1.5倍以上10倍以下、好ましくは3倍以上7倍以下の範囲で1軸又は2軸方向に適宜決定される。また、横方向に1軸延伸する場合でもフィルムの機械物性改良等の目的で縦方向に1.05倍以上1.80倍以下程度の弱延伸を付与することも効果的である。

## [0089]

次いで、延伸したフィルムは、必要に応じて、自然収縮率の低減や熱収縮特性の改良等を目的として、50℃以上100℃以下程度の温度で熱処理や弛緩処理を行った後、分子配向が緩和しない時間内に速やかに冷却し、熱収縮性フィルムとする。

# [0090]

# [熱収縮性ラベル]

本発明のフィルムは、各種用途への利用が可能であるが、好ましくは、フィルムの片面 又は両面に印刷層を形成して、ガラス製容器やペットボトル等のプラスチック製容器に装 着する熱収縮性ラベルを形成することができる。この場合、回収再生時の分離の観点から 熱収縮性ラベルの比重を1.00未満とすることが好ましい。

## $[0\ 0\ 9\ 1\ ]$

一般に、ラベル用途に用いられる熱収縮性フィルムの表面及び/又は裏面には、全面及び/又は部分的にグラビア印刷、フレキソ印刷、オフセット印刷、バーコータ等の公知方法により印刷層を形成する。

印刷層形成に使用される印刷インキは特に限定されず、前記印刷法に応じて適宜選択でき、例えば、溶剤系(非水性)又は水性のアクリル樹脂系やウレタン樹脂系インキ、発泡性インキ、加熱発泡性インキ等を挙げることができる。

#### [0092]

現在、通常に行われている印刷・乾燥工程を経て形成される印刷層の密度は 1.05g  $/ cm^3$  より大きく、例えば、当該ラベル用途に広く使われている銀色インキにより形成される印刷層の密度は 1.55g  $/ cm^3$ 、白色インキにより形成される印刷層の密度は、 1.40g  $/ cm^3$  程度である。

また、当該ラベル用途に施される印刷層の厚みは、特に制限されるものではないが、一般的にグラビア印刷の場合は、 $0.1\mu$  m以上 $10\mu$  m以下程度である。

これらのことから、印刷層を形成した熱収縮性ラベルの比重をペットボトル等の比重分離工程で精度良く比重分離できる比重である1.00未満とするためには、本発明の熱収縮性積層フィルムの比重が0.98以下であることがより好ましい。

#### [0093]

本発明のラベルは、被包装物によってフラット状から円筒状等に加工して包装に供される。ペットボトル等の円筒状の容器で印刷を要するものは、まずロールに巻き取られた広幅のフラットフィルムの一面に必要な画像を印刷し、そしてこれを必要な幅にカットしつつ、印刷面が内側になるように折り畳んでセンターシール(シール部の形状はいわゆる封筒貼り)して円筒状とすればよい。センターシール方法としては、有機溶剤によるシール法、ヒートシールによる方法、接着剤による方法、及びインバルスシーラーによる方法があるが、外観の見栄えを考慮すると、有機溶剤のシール法を用いることが好ましい。

#### $[0\ 0\ 9\ 4\ ]$

上記有機溶剤は、表面層(I)の主成分である環状オレフィン系樹脂が常温で比較的容易に溶解又は膨潤する良溶媒と、溶解は勿論、膨潤もしない貧溶媒との混合溶媒系が好ましい。これは両者の混合比が自由に変えられ、それによって溶解性が自由にかえられるこ

とから、センターシール工程における走行速度に合わせた溶着に対して容易に対応できる 等の理由からである。

# [0095]

前記の良溶媒としてはテトラヒドロフラン(THF)、テトラヒドロピランのような脂肪族環状エーテルや、ペンタン、ヘプタン、シクロヘキサン、シクロオクタンのような炭素数 5 以上 1 の以下程度の直鎖状又は環状の脂肪族炭化水素が挙げられる。一方、貧溶媒としてはジメチルケトン、ジエチルケトンのような脂肪族ケトン、また酢酸メチル、酢酸エチルのような脂肪族アルコール、さらに 1 、3 — ジオキソラン、 1 、4 — ジオキサンのような環状エチレンジオキサイド等が挙げられる。

## [0096]

# [成形品及び容器]

本発明のフィルムは、フィルムの腰(常温での剛性)、耐指紋白化性、収縮仕上がり性、透明性、再生添加性等の機械的強度等に優れ、かつ自然収縮及び収縮応力が小さいため、成形品又は容器に装着する際、複雑な形状(例えば、中心がくびれた円柱、角のある四角柱、五角柱、六角柱など)の成形品又は容器であっても該形状に密着可能であり、シワやアバタ等のない美麗に装着することができる。よって、本発明のフィルムを装着する対象物としては、例えば瓶、ボトル(ブローボトル)、トレー、弁当箱、総菜容器、乳製品容器など、様々な形状の成形品又は容器が挙げられる。特に本発明のフィルムを食品容器(例えば清涼飲料水用又は食品用のPETボトル、ガラス瓶、好ましくはPETボトル)用の収縮性ラベルとして用いた場合には、前述のように複雑な形状であっても該形状に密着可能であり、シワやアバタ等のない美麗なラベルが装着された容器が得られる点で特に優れている。

## [0097]

本発明のフィルムは、プラスチック製容器の熱収縮性ラベル素材のほか、熱膨張率や吸水性等が本発明の熱収縮性フィルムとは極めて異なる材質、例えば金属、磁器、ガラス、紙、ポリエチレン、ポリプロピレン、ポリブテン等のポリオレフィン系樹脂、ポリメタクリル酸エステル系樹脂、ポリカーボネート系樹脂、ポリエチレンテレフタレート、ポリブチレンテレフタレート等のポリエステル系樹脂、ポリアミド系樹脂から選ばれる少なくとも1種を構成素材として用いた包装体(容器)の熱収縮性ラベル素材として好適に利用できる。

#### [0098]

本発明のフィルムが利用できるプラスチック製容器体を構成する材質としては、上記の樹脂の他、ポリスチレン、ゴム変性耐衝撃性ポリスチレン(HIPS)、スチレンーブチルアクリレート共重合体、スチレンーアクリロニトリル共重合体、スチレンー無水マレイン酸共重合体、アクリロニトリルーブタジエンースチレン共重合体(ABS)、メタクリル酸エステルーブタジエンースチレン共重合体(MBS)、ポリ塩化ビニル系樹脂、フェノール樹脂、ユリア樹脂、メラミン樹脂、エポキシ樹脂、不飽和ポリエステル樹脂、シリコーン樹脂等を挙げることができる。これらのプラスチック製容器は2種以上の樹脂類の混合物でも、積層体であってもよい。本発明のフィルムは、特にポリエチレンテレフタレート等のポリエステル系樹脂からなるペットボトル等の比重が1.00以上の容器のラベル用途として好適に用いることができる。

#### 【実施例】

#### [0099]

以下に本発明の内容を実施例でさらに詳しく説明するが、これらにより本発明は何ら制限を受けるものではない。

なお、本明細書中に表示されるフィルムについての種々の測定値及び評価は以下のようにして行った。ここで、フィルムの押出機からの流れ方向を縦方向、その直交方向を横方向と呼ぶ。

#### $[0\ 1\ 0\ 0\ ]$

(1)ガラス転移温度(Tg)

試料を縦方向  $4 \text{ mm} \times$  横方向 6 0 mm の大きさに切り出し、粘弾性スペクトロメーターD VA -200 (アイティ計測 (株) 製)を用い、振動周波数 10 Hz、歪み 0.1%、昇温速度 3 C/分、チャック間 25 mm で横方向について、-50 C から 150 C までの範囲で測定し、得られたデータから損失弾性率(E")のピーク値を求め、その時の温度をガラス転移温度(Tg)とした。

[0101]

(2) 結晶融解ピーク温度(Tm)

[0102]

(3)熱収縮率

得られた熱収縮性フィルムから縦方向100mm×横方向100mmの大きさの試料を切り取り、80℃又は100℃の温水バスに各10秒間浸漬し、フィルムの主収縮方向(横方向)の収縮量を測定し、収縮前の原寸に対する収縮量の比率を%値で求めた。

[0103]

(4)収縮応力

得られた熱収縮性フィルムを縦方向 $10 \text{mm} \times$ 横方向70 mmの大きさに切り出し、50 mmの間隔でチャックし、ロードセルにタルミがないように固定した。その後、 $80 \pm 0.5 \text{ C}$ のシリコンオイルバスに試料片を10 秒浸漬させ、その間の横方向(フィルム主収縮方向)の最大収縮応力を測定した。収縮応力は下記の式に当てはめて計算した。

収縮応力=ロードセルにかかる応力/試料片の断面積

[0104]

また、下記の基準で評価した結果も併記した。

(◎):収縮応力が6MPa未満のもの

(○):収縮応力が6MPa以上8MPa未満のもの

(Δ):収縮応力が8MPa以上10MPa以下のもの

(X):収縮応力が10MPaを超えるもの

[0105]

(5)自然収縮率

得られた熱収縮性フィルムから縦方向100mm×横方向1000mmの大きさの試料を切り取り、30℃50%RHの雰囲気の恒温恒湿槽に30日間放置し、横方向(フィルムの主収縮方向)について、収縮前の原寸に対する収縮量を測定し、その比率を%値で求めた。

[0106]

(6) ヘーズ(曇価)

JIS K7105に準じて、厚さ50μmのフィルムの全へーズを測定した。

 $[0\ 1\ 0\ 7]$ 

(7)フィルムの比重

得られた熱収縮性フィルムについてJIS K7112に準じて測定した。

[0108]

(8) 引張弹性率

JIS K7127に準じて、温度23℃の条件で得られた熱収縮性フィルムの主収縮 方向と直交する方向(縦方向)について測定した。また、下記の基準で評価した結果も併 記した。

(◎): 引張弾性率が1400MPa以上のもの

(○): 引張弾性率が1200MPa以上1400MPa未満のもの

(X): 引張弾性率が1200MPa未満のもの

# [0109]

(9)引張破断伸度

JIS K7127に準じて、温度23℃、試験速度200mm/分の条件で得られた 熱収縮性フィルムの縦方向(フィルム主収縮方向と直交する方向)について測定した。

#### $[0\ 1\ 1\ 0\ ]$

(10) 低温引張破断伸度

JIS K 7 1 2 7 に準じて、温度 0  $\mathbb{C}$  、試験速度 1 0 0 m m  $\mathbb{Z}$  分の条件で縦方向(フィルムの主収縮方向と直交する方向)について測定した。

# $[0\ 1\ 1\ 1\ ]$

(11) 耐指紋白化性

得られた熱収縮性フィルムから縦方向100mm×横方向100mmの大きさの試料を切り取り、指紋(手の脂)をフィルム表面に付着させ、80℃の温水バスに10秒間浸漬した後、指紋付着部の状態を目視にて評価し、下記の基準で表示した。

(○):指紋付着部に白化(クラック)が全くないもの

(△):指紋付着部に白化(クラック)が目立たないもの

(X):指紋付着部に白化(クラック)が目立つもの

#### $[0\ 1\ 1\ 2\ ]$

(12) 収縮仕上がり性

縦横10mm間隔の格子目を印刷した熱収縮性フィルムを縦方向100mm×横方向298mmの大きさに切り取り、横方向の両端を10mm重ねて溶剤シールし円筒状にした。この円筒状フィルムを、内容量1.5リットル丸型のペットボトルに装着し、蒸気加熱方式の長さ3mの収縮トンネル中を回転させずに、10秒間で通過させた。吹き出し蒸気温度は99℃、トンネル内雰囲気温度は90℃以上94℃以下の範囲であった。フィルムを被覆後、下記の基準で収縮仕上がり性を評価した。

(○):収縮が十分であり、シワ入り、アバタが全くなく、格子目の歪みも実用上問題なく、かつフィルムの密着性も良好なもの

(△):収縮が十分であり、シワ入り、アバタが多少あるが、格子目の歪みは実用上問題なく、かつフィルムの密着性も良好なもの

(X):明らかに収縮不足部分があったり、シワ入り、アバタ、格子目の歪みが目立 つもの

#### $[0\ 1\ 1\ 3\ ]$

(13) 印刷ラベル比重

得られた熱収縮性フィルムの片面に、グラビアインキ(大日精化工業(株)製、商品名:OS-M65白)をバーコータ(#4)にて全面印刷(ベタ印刷)した後、温度 23  $\mathbb{C}$  で 24 時間乾燥を行い、密度 1.40 g / c  $m^3$ 、厚み 3  $\mu$  m のインキ塗膜を有する印刷 ラベルを得た。この印刷ラベルを用いて、JISK7112に準じて測定した。

# $[0\ 1\ 1\ 4]$

(実施例1)

(I)層/(II)層/(II)層/(I)層/(I)層からなる5層構造の熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを製造した。

中間層(日)の構成成分は、ポリエチレン系樹脂(B)として直鎖状低密度ポリエチレン(三井化学(株)製、商品名:evolueSP2540、密度:0.923g/cm  $^3$ 、Tm:123  $^{\circ}$ 、MFR:4.0g/10min)(以下、「PE2」と略称する)とした。

中間層(III)の構成成分は、環状オレフィン系樹脂としての環状PO1を70質量部と、ポリエチレン系樹脂(C)としての高密度ポリエチレン樹脂(三井化学(株)製、商品名:ハイゼックスHZ2200J、密度: $0.964g/cm^3$ 、Tm:136 C、MFR:5.2g/10min)(以下、「<math>PE4Jと略称する)30質量部との混合樹脂とした。

## [0115]

得られたフィルムを評価し、評価項目の全てに対して問題がなかったフィルムを(○)、1つでも問題があったフィルムを(×)として総合評価した。結果を表2に示す。

#### $[0\ 1\ 1\ 6]$

## (実施例2)

表1に示すように、実施例1において、中間層( $\Pi$ )に用いたポリエチレン系樹脂(B)として低密度ポリエチレン(日本ポリエチレン(株)製、商品名:ノバテックLD L C 6 0 0 A、密度:0.9 1 8 g / c m  $^3$ 、T m : 1 0 6  $^{\circ}$   $^{\circ}$  、 MFR: 7 . 0 g / 1 0 m i n ) (以下、「P E 3 ] と略称する)を用いたこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表 2 に示す。

## $[0\ 1\ 1\ 7]$

#### (実施例3)

表1に示すように、実施例1において、表面層(I)に用いた環状PO1とPE1からなる混合樹脂の質量比を、60質量部の環状PO1に対して40質量部のPE1に変更し、中間層(III)に用いた環状PO1とPE4からなる混合樹脂100質量部に対して液状ポリブテン(新日石化学(株)製 日本ポリブテンLV100、分子量500)(以下「低分子化合物」と略称する)を2質量部添加したこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す。

# [0118]

#### (実施例4)

表1に示すように、実施例1において、表面層(I)に用いた環状PO1とPE1からなる混合樹脂100質量部に対して低分子化合物を2質量部添加したこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す。

#### $[0\ 1\ 1\ 9\ ]$

#### (実施例5)

 し、かつ環状PO2とPE4からなる混合樹脂100質量部に対して液状ポリブテン(日本石油化学(株)製 日本ポリブテンLV100、分子量500)(以下「低分子化合物」と略称する)を4質量部添加したこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す。

## [0120]

(実施例6)

表1に示すように、実施例1において、中間層(III)に用いた環状PO1とPE4の質量比を、75質量部の環状PO1に対して25質量部のPE4に変更したこと以外は、 実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す。

# [0121]

(比較例1)

表1に示すように、実施例1において、表面層(I)を構成する樹脂を環状PO1のみからなる樹脂に変更したこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す。

## $[0 \ 1 \ 2 \ 2]$

(比較例2)

## [0123]

(比較例3)

表1に示すように、実施例1において、中間層(III)に用いた環状PO1とPE4からなる混合樹脂の質量比を、45質量部の環状PO1に対して55質量部のPE4に変更したこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す。

# [0124]

(比較例4)

表1に示すように、実施例1において、表面層(I)に用いるポリエチレン系樹脂(A)として、PE1の代わりにPE4を用いたこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す

# [0125]

(比較例5)

表1に示すように、実施例1において、中間層(III)に用いるポリエチレン系樹脂(C)として、PE4の代わりにPE1を用いたこと以外は、実施例1と同様の方法で熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを得た。得られたフィルムを評価した結果を表2に示す。

## [0126]

(比較例6)

表1に示すように、実施例1において、中間層(II)に用いるポリエチレン系樹脂(B)として、PE2の代わりにPE4を用いたこと以外は、実施例1と同様の方法でフィルムを作製したが、フィルムが破断したため延伸ができず、熱収縮性フィルムは得られなかった。

#### [0127]

# 【表 1】

	実施例							比較例						
		1	2	3	4	5	6	1	2	3	4	5	6	
(I)層 (質量比)	環状PO1	70	70	60	70	80	70	100	70	70	70	70	70	
	PE1	30	30	40	30	20	30		30	30		30	30	
	PE4							Ī .			30			
	低分子化合物				2									
(Ⅱ)層 (質量比)	PE2	100		100	100	100	100	100	100	100	100	100		
	PE3		100											
	PE4												100	
(Ⅲ)層 (質量比)	環状PO1	70	70	70	70		75	70		45	70	70	70	
	環状PO2					70								
	PE1								-			30		
	PE4	30	30	30	30	30	25	30		55	30		30	
	低分子化合物			2		. 4						•		

# 【0128】 【表2】

	実施例						比較例						
	1	2	3	4	5	6	1	2	3	4	5	6	
80℃熱収縮率(%)	45. 3	44.5	46. 7	44. 7	47. 1	43. 5	45. 5	44. 4	31.5	45. 5	46.0		
100℃熱収縮率(%)	63. 3 O	62. 2 O	63. 7 ©	63. 6 O	63. 1 ©	65. 8 ©	64. 5 ◎	66. 4 ©	42. 3 ×	63. 3 O	66. 6 O		
収縮応力(MPa)	7. 6 O	7. 2 O	5. 8 ⊚	7. 2 O	6. 4 O	6. 2 O	7.8 O	2. 3	14. 2 ×	7.7	5. 2 ③		
自然収縮率(%)	1.4	1.4	1.6	1.4	1.3	0. 9	1.1	1. 9	2. 6	1.4	1.1		
ヘーズ (%)	3.6	3. 7	4. 8	5. 1	4. 2	3.7	2. 5	3. 1	5. 2	22. 1	7. 1	延伸	
フィルム比重(一)	0. 97	0. 97	0.96	0. 97	0. 97	0. 97	0.97	0. 94	0. 97	0. 97	0. 96	不可	
引張弾性率(MPa)	1397	1442	1378	1350	1238	1391	1458	799	1430	1402	928		
引張破断伸度(%)	274	254	293	248	255	234	227	412	266	261	321		
低温引張破断伸度(%)	231	229	242	221	210	187	211	388	232	221	281		
耐指紋白化性	0	0	0	0	0	0	×	0	0	0	0		
収縮仕上がり性	0	0	0	0	0	0	0	0	×	0	0	]	
ラベル比重(一)	0. 99	0. 99	0. 99	0. 99	0. 99	0. 99	0. 99	0.96	0. 99	0. 99	0.99		
総合評価	0	0	0	0	0	0	×	×	×	×	×	×	

#### [0129]

表1より、本発明のフィルムは、収縮特性、収縮応力、フィルムの腰(常温での剛性)、耐指紋白化性、及び透明性のいずれも優れており、かつ低比重化を達成できることが分かる(実施例1乃至6)。これに対して、表面層(I)の樹脂に関して、ボリエチレン系樹脂(A)を混合しない場合には、耐指紋白化性に劣ることが分かる(比較例1)。また、環状オレフィン系樹脂とポリエチレン系樹脂(C)との混合樹脂からなる中間層(III)を有さない場合には、低比重化は達成できるものの、フィルムの腰(常温での剛性、ここでは引張弾性率)が劣ることが分かる(比較例2)。また、中間層(III)の樹脂に関して、ポリエチレン系樹脂(C)を本発明の範囲外の割合で多量に含有させた場合には、収縮特性が低下することが分かる(比較例3)。また、表面層(I)と中間層(II)及び(III)に含まれるポリエチレン系樹脂(A)及び(B)に関し、本発明で規定する範囲外のものである場合には、ヘーズ値及び引張弾性率の低下や低温での延伸が困難になることが分かる(比較例4乃至6)。

#### 【産業上の利用可能性】

## [0130]

本発明のフィルムは、収縮特性、耐指紋白化性、フィルムの腰(常温での剛性)、透明性に優れ、かつ自然収縮、収縮応力が低減されたフィルムであるため、熱収縮性ラベル及び該ラベルを装着したプラスチック製容器として利用可能である。

【書類名】要約書

【要約】

【課題】 フィルムの腰(常温での剛性)、耐指紋白化性、収縮仕上がり性、透明性、再生添加性に優れ、自然収縮及び収縮応力が小さく、かつ精度よく比重分離可能な熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを提供する。

【解決手段】 環状オレフィン系樹脂と所定範囲のTmを有するポリエチレン系樹脂(A)との混合樹脂からなる表面層(I)、所定範囲のTmを有するポリエチレン系樹脂(B)からなる中間層(II)、及び環状オレフィン系樹脂と所定範囲のTmを有するポリエチレン系樹脂(C)との混合樹脂からなる中間層(II)を備え、100℃の温水中10秒間浸漬したときの少なくとも一方向の熱収縮率が60%以上であり、80℃のシリコンオイル中に10秒間浸漬したときのフィルム主収縮方向の最大収縮応力が10MPa以下である熱収縮性ポリオレフィン系積層フィルムを提供する。

【選択図】 なし

00000006172

東京都千代田区丸の内2丁目5番2号 三菱樹脂株式会社